

ПЛОСКАЯ КОНТАКТНАЯ ЗАДАЧА ДЛЯ СОСТАВНОЙ
 ЛУНОЧКИ С ТРЕЩИНАМИ НА ЛИНИИ РАЗДЕЛА
 МАТЕРИАЛОВ

Աղաբեկյան Պ.Վ., Արստյունյան Լ.Ա.

Պ.Վ. Աղաբեկյան, Լ.Ա. Արստյունյան

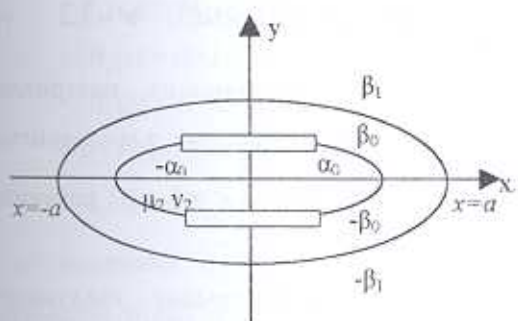
Բաժանման մակերևույթի վրա ճաքեր պարունակող բաղադրյալ լուսնանման մարմնի կոնտակտային խնդիրը

Երկրեն կողմից առաջին համակարգի և Ֆուրյեի ինտեգրալների օգնությամբ տրված է բաժանման մակերևույթի վրա սիմետրիկ ճաքեր պարունակող բաղադրյալ լուսնանման մարմնի առածգակահանության տեսության կոնտակտային հարց խնդրի լուծումը:

P.V. Aghabekyan, L.A. Harutjunyan

A plane contact problem of a compound moon with cracks on the line of division of materials

С помощью биполярных координат и интеграла Фурье дано решение плоской контактной задачи теории упругости для составной области с трещиной.



Փիգ. 1

В данной работе с помощью биполярных координат и аппарата интеграла Фурье дано решение плоской контактной задачи теории упругости для двух областей, с упругими характеристиками μ_m, ν_m ($m = 1, 2$) (где μ_m – модули сдвига материалов, ν_m – коэффициенты Пуассона), образованных пересечением дуг окружностей с

симметричной трещиной между материалами (фиг.1).

Задача решается при помощи функции напряжений в биполярной системе координат α, β , которые связаны с декартовыми координатами x, y соотношениями [1].

$$qx = \operatorname{sh} \alpha, \quad qy = \sin \beta, \quad qa = \operatorname{ch} \alpha + \cos \beta \quad (1)$$

где a – параметр биполярных координат.

Каждая из функций напряжений $\Phi_m(\alpha, \beta)$ ($m = 1, 2$) удовлетворяет бигармоническому уравнению, которое в биполярной системе координат имеет вид [1-3]

$$\left(\frac{\partial^4}{\partial \alpha^4} + 2 \frac{\partial^4}{\alpha^2 \partial \beta^2} + \frac{\partial^4}{\partial \beta^4} - 2 \frac{\partial^2}{\partial \alpha^2} + 2 \frac{\partial^2}{\partial \beta^2} + 1 \right) (q \Phi_m(\alpha, \beta)) = 0, \quad m = 1, 2 \quad (2)$$

Напряжения и перемещения выражаются через функцию напряжений соотношениями:

$$\begin{aligned}
 a\sigma_{\alpha}(\alpha, \beta) &= ((\operatorname{ch}\alpha + \cos\beta) \frac{\partial^2}{\partial\beta^2} - \operatorname{sh}\alpha \frac{\partial}{\partial\alpha} + \sin\beta \frac{\partial}{\partial\beta} + \operatorname{ch}\alpha)(q\Phi_m(\alpha, \beta)) \\
 a\sigma_{\beta}(\alpha, \beta) &= \left((\operatorname{ch}\alpha + \cos\beta) \frac{\partial^2}{\partial\alpha^2} - \operatorname{sh}\alpha \frac{\partial}{\partial\alpha} + \sin\beta \frac{\partial}{\partial\beta} - \cos\beta \right) (q\Phi_m(\alpha, \beta)) \\
 a\tau_{\alpha\beta}(\alpha, \beta) &= -(\operatorname{ch}\alpha + \cos\beta) \frac{\partial^2}{\partial\alpha\partial\beta} (q\Phi_m(\alpha, \beta)) \\
 U(\alpha, \beta) &= \frac{q}{2\mu_m} \left((1-\nu_m) \frac{\partial\Phi_m(\alpha, \beta)}{\partial\beta} - \frac{\partial\Psi_m(\alpha, \beta)}{\partial\beta} \right) \\
 V(\alpha, \beta) &= \frac{q}{2\mu_m} \left((1-\nu_m) \frac{\partial\Phi_m(\alpha, \beta)}{\partial\beta} + \frac{\partial\Psi_m(\alpha, \beta)}{\partial\alpha} \right) \quad m=1,2
 \end{aligned} \tag{3}$$

где $\Psi_m(\alpha, \beta)$ ($m=1,2$) – бигармоническая функция, связанная с $\Phi_m(\alpha, \beta)$ ($m=1,2$) формулой

$$q\Psi_m(\alpha, \beta) = (1-\nu_m) \iint \left(\frac{\partial^2}{\partial\alpha^2} - \frac{\partial^2}{\partial\beta^2} - 1 \right) (q\Phi_m(\alpha, \beta)) d\alpha d\beta, \quad m=1,2 \tag{4}$$

В биполярных координатах одна из составляющих материалов занимает область $(\beta_0 \leq |\beta| \leq \beta_1, -\infty < \alpha < \infty)$ с упругими характеристиками μ_1, ν_1 , а вторая – область $(|\beta| < \beta_0, -\infty < \alpha < \infty)$ с упругими характеристиками μ_2, ν_2 .

Граничные условия для напряжений равносильны следующим условиям для функции напряжений [1-3]:

$$(q\Phi_1(\alpha, \beta)) \Big|_{|\beta|=\beta} = \varphi_1(\alpha), \quad \frac{\partial(q\Phi_1(\alpha, \beta))}{\partial\beta} \Big|_{|\beta|=\beta_1} = \psi_1(\alpha) \tag{5}$$

Предполагается, что $\varphi_1(\alpha)$ и $\psi_1(\alpha)$ удовлетворяют условиям разложимости в интеграл Фурье.

Условия симметрии

$$V_2(\alpha, \beta) \Big|_{\beta=0} = 0, \quad \frac{\partial(q\Phi_2(\alpha, \beta))}{\partial\beta} \Big|_{\beta=0} = 0 \tag{6}$$

На линии контакта имеем следующие условия:

$$\frac{\partial(q\Phi_m(\alpha, \beta))}{\partial\beta} \Big|_{\beta=\beta_0} = 0, \quad (q\Phi_1(\alpha, \beta)) \Big|_{\beta=\beta_0} = (q\Phi_2(\alpha, \beta)) \Big|_{\beta=\beta_0} \quad |\alpha| > \alpha_0 \tag{7}$$

$$q(\Phi_m(\alpha, \beta)) \Big|_{\beta=\beta_0} = 0 \quad |\alpha| < \alpha_0, \quad V_1(\alpha, \beta) \Big|_{\beta=\beta_0} = V_2(\alpha, \beta) \Big|_{\beta=\beta_0} \quad |\alpha| > \alpha_0$$

Учитывая симметрию, бигармоническую функцию напряжений $\Phi_m(\alpha, \beta)$ ($m = 1, 2$) удобно представить интегралом Фурье такого вида

$$q\Phi_m(\alpha, \beta) = \sqrt{\frac{2}{\pi}} \int_0^{\infty} f_m(\alpha, \beta) \cos t\alpha dt \quad (m = 1, 2) \quad (8)$$

где

$$\begin{aligned} f_1(t, \beta) &= A_1(t) \operatorname{ch} t(\beta_1 - \beta) \cos(\beta - \beta_0) + B_1(t) \operatorname{ch} t(\beta - \beta_0) \cos \beta(\beta_1 - \beta) + \\ &+ C_1(t) \operatorname{sh} t(\beta_1 - \beta) \sin(\beta - \beta_0) + D_1(t) \operatorname{sh} t(\beta - \beta_0) \sin(\beta_1 - \beta) \\ f_2(t, \beta) &= A_2(t) \operatorname{ch} t(\beta_0 - \beta) \cos \beta + B_2(t) \operatorname{ch} t\beta \cos(\beta_0 - \beta) + \\ &+ C_2(t) \operatorname{sh} t(\beta_0 - \beta) \sin \beta + D_2(t) \operatorname{sh} t\beta \sin(\beta_0 - \beta) \end{aligned} \quad (9)$$

удовлетворяя граничным условиям (5) и части контактных условий (7) и условиям симметрии (6), получаем следующие системы уравнений для определения неизвестных интегрирования:

$$\begin{aligned} A_1(t) \cos(\beta_1 - \beta_0) + B_1(t) \operatorname{ch} t(\beta_1 - \beta_0) &= \bar{\varphi}_1(t) \\ (tB_1(t) - D_1(t)) \operatorname{sh} t(\beta_1 - \beta_0) - (A_1(t) + tC_1(t)) \sin(\beta_1 - \beta_0) &= \bar{\psi}_1(t) \\ (C_2(t) - tA_2(t)) \operatorname{sh} t\beta_0 + (B_2(t) + tD_2(t)) \sin \beta_0 &= 0 \\ A_2(t) \operatorname{sh} t\beta_0 - D_2(t) \sin \beta_0 &= 0 \\ (B_1(t) + tD_1(t)) \sin(\beta_1 - \beta_0) + (C_1(t) - tA_1(t)) \operatorname{sh} t(\beta_1 - \beta_0) &= 0 \\ (A_2(t) + tC_2(t)) \sin \beta_0 + (D_2(t) - tB_2(t)) \operatorname{sh} t\beta_0 &= 0 \\ A_1(t) \operatorname{ch} t(\beta_1 - \beta_0) + B_1(t) \cos(\beta_1 - \beta_0) &= X(t) \\ A_2(t) \cos \beta_0 + B_2(t) \operatorname{ch} t\beta_0 &= X(t) \end{aligned} \quad (10)$$

где величины $\bar{\varphi}_1(t)$ и $\bar{\psi}_1(t)$ являются преобразованиями Фурье от функции $\varphi_1(\alpha)$ и $\psi_1(\alpha)$

$$\begin{aligned} \bar{\varphi}_1(t) &= \sqrt{\frac{2}{\pi}} \int_0^{\infty} \varphi_1(\alpha) \cos t\alpha d\alpha \\ \bar{\psi}_1(t) &= \sqrt{\frac{2}{\pi}} \int_0^{\infty} \psi_1(\alpha) \cos t\alpha d\alpha \end{aligned} \quad (11)$$

а $X(t)$ — пока неизвестная функция, которая определяется позже.

Разрешая систему (11), для неизвестных $A_m(t), B_m(t), C_m(t)$ и $D_m(t)$ ($m = 1, 2$) найдем значения через неизвестную $X(t)$.

$$\begin{aligned} A_1(t) &= \frac{1}{\delta(t)} (X(t) \operatorname{ch} t\gamma_1 - \bar{\varphi}_1 \cos \gamma_1) \\ B_1(t) &= \frac{1}{\delta(t)} (\bar{\varphi}_1(t) \operatorname{ch} t\gamma_1 - X(t) \cos \gamma_1) \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
C_1(t) &= \frac{1}{\Delta_1(t)} \left[X(t) (t \operatorname{ch} r \gamma_1 + \frac{t^2 + 1}{2\delta(t)} \operatorname{sh} r \gamma_1 \sin 2\gamma_1) - \right. \\
&\quad \left. - \bar{\varphi}_1(t) (t \cos \gamma_1 + \frac{1}{2\delta(t)} (t^2 + 1) \operatorname{sh} 2r \gamma_1 \sin \gamma_1) + \bar{\psi}_1(t) t \sin \gamma_1 \right] \\
D_1(t) &= \frac{1}{\Delta_1(t)} \left[-X(t) (t \cos \gamma_1 + \frac{1}{2\delta(t)} (t^2 + 1) \operatorname{sh} 2r \gamma_1 \sin \gamma_1) + \right. \\
&\quad \left. + \bar{\varphi}_1(t) (t \operatorname{ch} r \gamma_1 + \frac{1}{2\delta(t)} (t^2 + 1) \operatorname{sh} t \gamma_1 \sin 2\gamma_1) - \bar{\psi}_1(t) \operatorname{sh} r \gamma_1 \right] \\
A_2(t) &= \frac{2tX(t) \sin \gamma_2}{\Delta_2(t)} & C_2(t) &= -\frac{A_2(t)}{t} \\
B_2(t) &= \frac{2X(t) \operatorname{sh} r \gamma_2}{\Delta_2(t)} & D_2(t) &= tB_2(t)
\end{aligned} \tag{12}$$

где

$$\begin{aligned}
\delta(t) &= \operatorname{sh}^2 r \gamma_1 + \sin^2 \gamma_1 \\
\Delta_1(t) &= \operatorname{sh}^2 r \gamma_1 - t^2 \sin^2 \gamma_1 & \gamma_1 &= \beta_1 - \beta_0 \\
\Delta_2(t) &= \operatorname{sh} 2r \gamma_2 + t \sin 2\gamma_2 & \gamma_2 &= \beta_0
\end{aligned} \tag{13}$$

Неизвестная функция $X(t)$ определяется из следующей системы парных интегральных уравнений, которые получаются из контактных условий (7):

$$\begin{cases} \int_0^\infty X(t) \cos t \alpha dt = 0 & |\alpha| < \alpha_0 \\ \int_0^\infty [M(t)X(t) + N(t)] \sin t \alpha dt = 0 & |\alpha| > \alpha_0 \end{cases} \tag{14}$$

где

$$\begin{aligned}
N(t) &= \frac{1}{\Delta_1(t)} \left[-\bar{\varphi}_1(t) (t \operatorname{ch} r \gamma_1 \sin \gamma_1 + \operatorname{sh} t \gamma_1 \cos \gamma_1) + \bar{\psi}_1(t) \operatorname{sh} r \gamma_1 \sin \gamma_1 \right] \\
\Delta(t) &= (\operatorname{sh} 2r \gamma_1 + t \sin 2\gamma_1) \Delta_2(t) + 4h (\operatorname{sh}^2 r \gamma_2 + \sin^2 \gamma_2) \Delta_1(t) \\
h &= \frac{\mu_1(1 - \nu_2)}{\mu_2(1 - \nu_1)}, \quad M(t) = \frac{\Delta(t)}{2\Delta_1(t)\Delta_2(t)}
\end{aligned} \tag{15}$$

В частном случае, при $\alpha_0 = \infty$ из (14) получаем $X(t) = 0$, а при $\alpha_0 = 0$ получаем $X(t) = -M(t)/N(t)$, в обоих случаях задача решается в замкнутом виде.

Учитывая интегральные представления функции Бесселя [4]

$$J_0(x, t) = \frac{2}{\pi} \int_0^x \frac{\cos t \alpha d\alpha}{\sqrt{x^2 - \alpha^2}}; \quad J_0(x, t) = \frac{2}{\pi} \int_x^\infty \frac{\sin t \alpha d\alpha}{\sqrt{\alpha^2 - x^2}} \tag{16}$$

можно парные интегральные уравнения (14) представить в виде

$$\int_0^{\infty} (t^2 + 1)X(t)J_0(x, t)dt = 0 \quad \text{при } x < \alpha_0$$

$$\int_0^{\infty} (t^2 + 1)[M(t)X(t) + N(t)]J_0(x, t)dt = 0 \quad \text{при } x > \alpha_0 \quad (17)$$

Применяя преобразование Ханкеля, получаем интегральные уравнения Фредгольма второго рода

$$M(t)X(t) + N(t) = \frac{\alpha_0 t}{t^2 + 1} \int_0^{\infty} (\tau^2 + 1)[(M(\tau) - 1)X(\tau) + N(\tau)]K(t, \tau)d\tau \quad (18)$$

где

$$K(t, \tau) = \frac{1}{t^2 - \tau^2} [tJ_1(\alpha_0 t)J_0(\alpha_0 \tau) - \tau J_0(\alpha_0 t)J_1(\alpha_0 \tau)] \quad (19)$$

или

$$X(t) = \frac{\alpha_0 t}{t^2 + 1} \int_0^{\infty} (\tau^2 + 1)U(\tau)K(t, \tau)d\tau - H(t) \quad (20)$$

где

$$U(\tau) = (M(\tau) - 1)X(\tau) + N(\tau)$$

$$H(t) = \frac{\alpha_0 t(M(t) - 1)}{(t^2 + 1)M(t)} \int_0^{\infty} (\tau^2 + 1)U(\tau)K(t, \tau)d\tau + \frac{N(t)}{M(t)} \quad (21)$$

На линии контакта нормальное напряжение имеет вид

$$a\sigma_{\beta}^{(m)}(\alpha, \beta) \Big|_{\beta=\beta_0} = \sqrt{\frac{2}{\pi}} \int_0^{\infty} [-t^2(\operatorname{ch}\alpha + \cos\beta_0)\cos t\alpha + t\operatorname{sh}\alpha \sin t\alpha - \cos\beta_0 \cos t\alpha] \times$$

$$\times \left[\frac{\alpha_0 t}{t^2 + 1} \int_0^{\infty} (\tau^2 + 1)U(\tau)K(t, \tau)d\tau - H(t) \right] dt \quad (m=1,2) \quad (22)$$

Выясним характер напряжений в точках $\alpha = \alpha_0$ и $\alpha = \infty$. Из (22) после некоторых преобразований получаем

$$a\sigma_{\beta}^{(m)}(\alpha, \beta) \Big|_{\beta=\beta_0} = \sqrt{\frac{2}{\pi}} \frac{\alpha_0^2 (\operatorname{ch}\alpha + \cos\beta_0)}{\sqrt{\alpha^2 - \alpha_0^2}(\alpha + \sqrt{\alpha^2 - \alpha_0^2})} \times$$

$$\times \int_0^{\infty} (\tau^2 + 1)U(\tau)J_0(\alpha_0 \tau)d\tau + H_1(\alpha) \quad (23)$$

где

$$\begin{aligned}
H_1(\alpha) &= \sqrt{\frac{2}{\pi}} \alpha_0 (\operatorname{ch} \alpha + \cos \beta_0) \int_0^{\infty} (\tau^2 + 1) U(\tau) J_0(\alpha_0 \tau) d\tau \int_0^{\infty} \frac{J_1(\alpha_0 t) \cos \alpha t}{t^2 + 1} dt - \\
&- \sqrt{\frac{2}{\pi}} \alpha_0 (\operatorname{ch} \alpha + \cos \beta_0) \int_0^{\infty} (\tau^2 + 1) \tau U(\tau) d\tau \times \\
&\times \int_0^{\infty} \frac{t^2 (\tau J_1(\alpha_0 t) J_0(\alpha_0 \tau) - t J_0(\alpha_0 t) J_1(\alpha_0 \tau)) \cos \alpha t dt}{(t^2 + 1)(t^2 - \tau^2)} + \\
&+ \sqrt{\frac{2}{\pi}} \alpha_0 \int_0^{\infty} (\tau^2 + 1) U(\tau) d\tau \int_0^{\infty} \frac{t}{t^2 + 1} (t \operatorname{sh} \alpha \sin t \alpha - \cos t \alpha \cos \beta_0) K(t, \tau) d\tau + \\
&+ \sqrt{\frac{2}{\pi}} \int_0^{\infty} [t^2 (\operatorname{ch} \alpha + \cos \beta_0) \cos t \alpha - t \operatorname{sh} \alpha \sin t \alpha + \cos \beta_0 \cos t \alpha] H(t) dt \quad (24)
\end{aligned}$$

При $\alpha = \alpha_0$ на линии контакта нормальные напряжения имеют особенность порядка $1/2$. В представленном виде (24) член, содержащий особенность в точке $\alpha = \alpha_0$, разделен, а $H_1(\alpha) \rightarrow 0$ при $\alpha = \alpha_0$.

Для исследования поведения напряжений в окрестности края поверхности контакта $x = a(\alpha = \infty)$ нормальное напряжение представим в виде

$$\begin{aligned}
\sigma_{\beta}^{(m)} \Big|_{\beta=\beta_0} &= -\frac{1}{\sqrt{2\pi}} \int_{-\infty}^{\infty} [t^2 (1 + e^{-2\alpha} + 2e^{-\alpha} \cos \beta_0) + it(1 - e^{-2\alpha}) + 2e^{-\alpha} \cos \beta_0] \times \\
&\times \frac{T(t)}{\Lambda(t)} e^{\alpha(1+it)} dt \quad (25)
\end{aligned}$$

где

$$T(t) = \frac{t_0 t \Delta_1(t) \Delta_2(t)}{t^2 + 1} \int_0^{\infty} (\tau^2 + 1) U(\tau) K(t, \tau) d\tau - N(t) \Delta_1(t) \Delta_2(t) \quad (26)$$

Интеграл (25) по вещественной оси дополняется интегралом по верхней (при $x < 0$ или $\alpha < 0$) или нижней (при $x > 0$ или $\alpha > 0$) полуокружностями радиуса $R \rightarrow \infty$ с центром в начале координат. Применяя теорему о вычетах, представим (25) в виде бесконечного ряда

$$\begin{aligned}
\sigma_{\beta}^{(m)}(\alpha, \beta) \Big|_{\beta=\beta_0} &= -i\sqrt{2\pi} [t_1^2 (1 + e^{-2\alpha} + 2e^{-\alpha} \cos \beta_0) + it_1(1 - e^{-2\alpha}) + 2e^{-\alpha} \cos \beta_0] \times \\
&\times \frac{T(t_1)}{\Delta'(t_1)} e^{\alpha(1+i\zeta_1)} - i\sqrt{2\pi} \sum_{k=2}^{\infty} \text{выч} [t_k^2 (1 + e^{-2\alpha} + 2e^{-\alpha} \cos \beta_0) + it_k(1 - e^{-2\alpha}) + \\
&+ 2e^{-\alpha} \cos \beta_0] \frac{T(t_k)}{\Delta'(t_k)} e^{\alpha(1+i\zeta_k)} \quad (27)
\end{aligned}$$

где $t_k = \zeta_k - i\eta_k$ — корни уравнения $\Delta(t) = 0$ ($\zeta_k > 0$, $\eta_k > 0$).

Очевидно, характер напряженного состояния около края $x = a$ ($\alpha = \infty$) определяется величиной мнимой части первого простого корня $t_1 = \zeta_1 - i\eta_1$ уравнения $\Delta(t) = 0$. Если $\eta_1 > 1$, имеем нулевое напряженное состояние. Если $\eta_1 < 1$, имеем концентрации напряжений. В случае $\eta_1 = 1$ напряжения на краю поверхности контакта конечны.

Укажем условие, из которого можно найти зону контакта. Для определения указанной зоны контакта используется условие равенства нулю контактных напряжений на границах трещины:

$$\int_0^{\infty} (\tau^2 + 1) U(\tau) J_0(\alpha_0 \tau) d\tau = 0 \quad (28)$$

ЛИТЕРАТУРА

1. Уфлянд Я.С. Интегральные преобразования в задачах теории упругости. Ленинград: Наука, 1968. 401с.
2. Арутюнян Л.А. Плоская задача теории упругости для составной области, образованной из двух луночек. // Изв. АН Арм ССР. Механика. 1976. Т.29, №1.С. 51-66.
3. Арутюнян Л.А., Ашикян М.Г., Аветисян Г.А. Плоская контактная задача для составного тела с симметричной трещиной между материалами. Инжпроблемы строительной механики., Ереван: ЕрПИ 1985.
4. Ватсон Г.Н. Теория бесселевых функций. М.: Изд. иностр. лит., ч.1, 1949. 798с.

Институт Механики
НАН Армении

Поступила в редакцию
08.04.2002 г.